

PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number : 08-240220

(43)Date of publication of application : 17.09.1996

(51)Int.Cl.

F16C 17/24
G03G 15/20

(21)Application number : 07-353727

(71)Applicant : NTN CORP

(22)Date of filing : 29.12.1995

(72)Inventor : INABA TSUYOSHI

(30)Priority

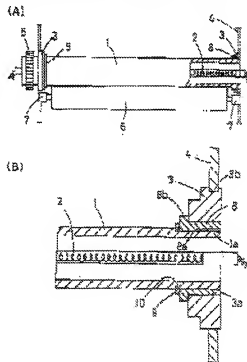
Priority number : 06338897 Priority date : 29.12.1994 Priority country : JP

(54) BEARING STRUCTURE FOR HIGH TEMPERATURE AND BEARING STRUCTURE OF HEATING FIXER

(57)Abstract:

PURPOSE: To restrain stress caused by temperature variation of an sliding bearing and restrain the wear of the sliding bearing and a fixing roller caused by so-called screw action.

CONSTITUTION: This bearing structure is applied to a heating fixer for supporting rotatably a fixing roller 1 having a heater 2 built therein at the end with an sliding bearing 3. A bushing 8 made of a heat resisting material is provided between the sliding bearing 3 and fixing roller 1. The bushing 8 is moved into sliding contact with the sliding bearing 3.



Ref. 2

04-15842(15)-D1V

引用例 2

(19) 日本国特許庁 (J P)

(12) 公開特許公報 (A)

(11) 特許出願公開番号

特開平8-240220

(43) 公開日 平成8年(1996)9月17日

(51) Int. Cl. ⁶	識別記号	庁内整理番号	F I	技術表示箇所
F 1 6 C 17/24			F 1 6 C 17/24	
G 0 3 G 15/20	1 0 7		G 0 3 G 15/20	1 0 7

審査請求 未請求 請求項の数 5 F D (全 9 頁)

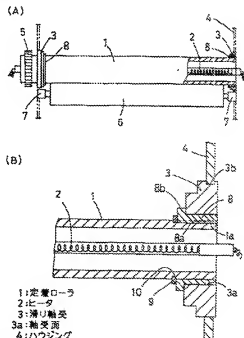
(21) 出願番号	特願平7-353727	(71) 出願人	000102892 エヌティエス株式会社 大阪府大阪市西区京町堀1丁目3番17号
(22) 出願日	平成7年(1995)12月29日	(72) 発明者	稲葉 強 三重県四日市市伊倉町二丁目8-16
(31) 優先権主張番号	特願平6-338897	(74) 代理人	弁理士 野田 雅士 (外1名)
(32) 優先日	平6(1994)12月29日		
(33) 優先権主張国	日本 (J P)		

(54) 【発明の名称】 高温用軸受構造および加熱定着装置の軸受構造

(57) 【要約】

【課題】 滑り軸受の温度変動によるストレスの抑制と、いわゆるねじ作用による滑り軸受や定着ローラの摩耗の抑制とを図る。

【解決手段】 ヒータ2を内蔵した定着ローラ1を端部で滑り軸受3により回転自在に支持する加熱定着装置に応用される。滑り軸受3と定着ローラ1との間に、耐熱材料からなるブッシュ8を設ける。このブッシュ8と滑り軸受3との間で滑り接触させる。



【特許請求の範囲】

【請求項1】軸を滑り軸受により回転自在に支持する高温用軸受構造において、前記滑り軸受と前記軸との間に、耐熱材料からなるブッシュを、前記滑り軸受に対して回転自在に接触するように介在させたことを特徴とする高温用軸受構造。

【請求項2】ヒータを内蔵した定着ローラを端部で滑り軸受により回転自在に支持する加熱定着装置の軸受構造において、前記滑り軸受と前記定着ローラとの間に、耐熱材料からなるブッシュを、前記滑り軸受に対して回転自在に接触するように介在させたことを特徴とする加熱定着装置の軸受構造。

【請求項3】該ブッシュは、該滑り軸受よりも耐熱性の高い材料からなることを特徴とする請求項1または請求項2記載の軸受構造。

【請求項4】該ブッシュは、セラミックスであることを特徴とする請求項1または請求項2または請求項3記載の軸受構造。

【請求項5】該ブッシュは、軸表面温度よりも高い耐熱性を有する樹脂材であることを特徴とする請求項1または請求項2または請求項3記載の軸受構造。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【発明の属する技術分野】この発明は、各種産業機器に用いられる高温用軸受構造に関し、詳しくは、複写機、レーザビームプリンタ等の電子写真装置における加熱定着装置の軸受構造に関する。

【0002】

【従来の技術】一般に、電子写真装置は、光学装置で形成された静電潜像にトナーを付着させ、このトナー像をコピー用紙に転写し、さらに定着させるものであり、前記定着工程において、ヒータを内蔵した定着ローラでトナー像をコピー用紙上加熱融着させる。図5ないし図7は、従来の各種の軸受構造例を各々示す。いずれも、定着ローラ51は軸心部に線状のヒータ52を内蔵しており、端部で軸受53〜55を介して回転自在に支持される。56はハウジングを示す。

【0003】図5の例は、軸受53に玉軸受を使用した例であり、定着ローラ51の端部に突出した小径のジャーナル部51aに耐熱性のブッシュ57を固定し、その外周に軸受53を設けている。断熱性ブッシュ57は、定着ローラ51の軸受53からの放熱を防止し、熱損失を低下させて定着性の向上を図るものである。同図のような軸受構造を採用した例として、例えば特開平6-67558号公報に示されたものがある。図6の例は、軸受54としてハウジング56に固定された樹脂性の滑り軸受を用いた例であり、滑り軸受54は定着ローラ51の外径面に回転自在に接している。定着ローラ51は、

【0004】図7の例は、軸受55として筒状の滑り軸受を用い、ハウジング56に固定された軸受保持部材58と軸受55との間に断熱性のブッシュ59を介在させたものである。断熱性ブッシュ59は軸受保持部材58の内径面に圧入状態に固定し、軸受55も断熱性ブッシュ59の内径面に圧入状態に固定してある。滑り接触による回転支持は、軸受55の内面と定着ローラ51の外径面との間で行われる。なお、文献によっては、軸受保持部材58を軸受と呼び、滑り軸受55を単に筒材として記載したものもあるが、部品名称にかかわらず、軸受55が滑り接触による回転支持を行うものとなる。このような軸受形式の従来例として、例えば実公昭61-4920号公報に示されたものがある。

【0005】

【発明が解決しようとする課題】図5の例および他の一般例は、軸受53として耐熱性のフッ素系グリース等の高価な高温用グリースが封入された転がり軸受を使用しているため、定着部のコストが比較的高くなり、また小型化が図り難いという課題がある。そのため、コスト低下等のためには滑り軸受の使用が望まれる。グリースの耐熱性は基油と主に増ちょう剤により決まる。耐熱性グリースの基油としては、シリコン油、フルオロシリコン油、パーフルオロアルキルエーテル油、パーフルオロポリエーテル油、フェニルエーテル油等が挙げられ、増ちょう剤としては、ウレア粉末、窒化ほう素粉末、四フ化エチレン樹脂粉末等のフッ素系樹脂粉末、リチウムコンプレックス等があり、これらが適宜配合された各種高温耐熱用グリースがある。このようなものとして、カルシウムコンプレックスグリース、アルミニウムコンプレックスグリース、リチウムコンプレックスグリース等のコンプレックス系グリース、PTFEグリース、PTFE-PAEグリース等のフッ素系グリース、シリコン系グリース等が挙げられる。これらは、約200℃〜250℃程度、瞬間最高温度では、約300℃程度の高温下で使用可能なものもあるが、耐熱性を高めるための基油と増ちょう剤の配合量になっているため、粘度が高く、ちよう度は硬い。そのため、このようなグリースを多く封入された転がり軸受は、グリースの粘度が高く、ちよう度が硬いので、比較的回転トルクが大きいの。また、過酷な使用温度条件によっては、グリースが若干硬化したり、酸化したりすることも考えられ、仕様内容によっては、たびたび、グリースを注油、給油しなければならぬという作業もあった。そして、基油も増ちょう剤も非常に高価であり、結果として、高価で回転トルクが高く、場合によっては給油作業を必要とする高温用軸受となり、これを改善することが要求されている。

【0006】図6の例は、軸受54に滑り軸受を使用し

定着ローラ51に接触しているため、温度変動により軸受54に定着ローラ51のスラスト方向および周方向のストレスが発生する。近年、クイックスタートとトナーの材質の改良に伴い、定着ローラ51が高温度化されて来ており、そのため前記の滑り軸受54のストレスの問題が大きくなっている。また、定着ローラ51はアルミ等の柔らかい金属材料で旋削加工したものであるが、その旋削で表面に生じた螺旋溝状の微細な凹凸のために、ねじの作用が生じて一方に推力が働き、滑り軸受54や定着ローラ51の摩耗を促進させる。これらのため、滑り軸受54や定着ローラ51の耐久性の向上を図ることが難しい。

【0007】図7の例は、断熱性ブッシュ59の介在により熱損失が低下し、定着性が向上するが、滑り軸受58は図6の例と同様に定着ローラ51の表面に直接に滑り接触するため、図6の例と同じく耐摩耗性の向上を図ることが難しい。また、断熱性ブッシュ59は滑り軸受55の外周に配置されているため、定着ローラ51の温度変動による滑り軸受55のストレスは、断熱性ブッシュ59を設けない場合と同様に生じる。この他の従来例として、図7の例と同様に断熱性ブッシュを用いたものが種々提案されているが、滑り軸受によるものでは、いずれも定着ローラの表面で滑り接触させる構成となっているため、摩耗や温度変動によるストレスのために耐久的性の向上を図ることが難しいものとなっている。

【0008】この発明は、このような課題を解消するものであり、滑り軸受の温度変動によるストレスの抑制と、いわゆるねじ作用による摩耗の抑制とが図れ、滑り軸受および定着ローラの耐久性を向上させることのできる加熱定着装置の軸受構造を提供することを目的とする。

【0009】

【課題を解決するための手段】この発明の軸受構造は、軸を滑り軸受により回転自在に支持する高温用軸受構造において、前記滑り軸受と前記軸との間に、耐熱材料からなるブッシュを、前記滑り軸受に対して回転自在に接触するように介在させたことを特徴とする。この軸受構造は、例えばヒータを内蔵した定着ローラを端部で滑り軸受により回転自在に支持する加熱定着装置の軸受構造において応用される。前記ブッシュは、該滑り軸受よりも耐熱性の高い材料からなるものとしてもよい。また、該ブッシュはセラミックスとしてもよく、また該ブッシュは、軸表面温度よりも高い耐熱性を有する樹脂材としてもよい。

【0010】この構成によると、定着ローラは外周に設けられた耐熱樹脂材料のブッシュを介して滑り軸受に滑り接触する。そのため、定着ローラがアルミの旋削品からなるものであっても、その表面のねじ溝状凹凸部によ

ブッシュが介在するために、定着ローラから滑り軸受への熱伝導の断熱効果もあり、温度変動による滑り軸受のストレスが緩和される。これらにより、滑り軸受および定着ローラの耐久性が向上する。

【0011】

【発明の実施の形態】この発明の一実施例を図1および図2と共に説明する。図1(A)は定着装置の破断正面図である。定着ローラ1は、線状ないし棒状のヒータ2を軸心部に内蔵した軟質の金属製のものであり、全長にわたり同径の円筒状に形成されている。定着ローラ1の材質は、例えばアルミニウムまたはアルミニウム合金(A5056、A6063等)製であり、旋削や研磨等で表面が仕上げられている。定着ローラ1は両端で滑り軸受3、3を介してハウジング4に回転自在に支持され、一端における滑り軸受3よりも端部側に、回転動力を受けるギヤ5が設けられている。定着ローラ1に接して定着ローラ1と平行に加圧ローラ6が設けられ、両端で軸受7、7を介して前記ハウジング4に回転自在に支持されている。コピー紙は、回転駆動される定着ローラ1と従動する加圧ローラ6との間で送られながら、定着ローラ1による加熱融着でトナー像が定着処理される。

【0012】両端の滑り軸受3、3と定着ローラ1の外端面との間には、図1(B)に拡大して示すように、耐熱樹脂材料からなる円筒状のブッシュ8が介在させてある。ブッシュ8は、定着ローラ1の外周に嵌合状態に付けられて、回り止め手段であるキー8aを介して定着ローラ1に対して回り止めされ、外端面で滑り軸受3の内端面からなる軸受面3aに滑り接触する。キー8aは、ブッシュ8の内端面に軸方向に沿って一体に突設されたものであり、定着ローラ1の端部の外端面に設けられたキー溝1aに係合する。また、ブッシュ8は、定着ローラ1の中央側端の外周にフランジ8bを有し、滑り軸受3の内側の側面に係合している。このブッシュ8のフランジ8b側の端面に接して、止め環9が定着ローラ1の止め環溝10に嵌合させてあり、定着ローラ1の両端において、止め環9と滑り軸受3とでブッシュ8のフランジ8bが挟み込まれることにより、ブッシュ8および定着ローラ1の軸方向の移動が拘束されている。なお、キー8aは、ブッシュ8と一体に設けられ代わり、独立した部材とし、ブッシュ8と定着ローラ1の両方に形成したキー溝に係合させるようにしてもよい。

【0013】滑り軸受3は、外端面が段付き円筒面に形成された樹脂製のリング状のものであり、外端面の大径部分における周方向の一部に回り止め部である平面状部3b(図2)が形成されている。滑り軸受3は、ハウジング4に設けられた軸受取付孔に内嵌して取付られ、かつ平面状部3bでハウジング4の軸受取付孔における平面部に係合して回り止めされる。

系、ポリエーテルケトン系、ポリエーテルエーテルケトン系、ポリアリーレンサルファイド系等に各種充填材を入れて強化されたもので熱変形温度 220°C 以上を有する超耐熱性樹脂が使用できる。滑り軸受3には、ポリフェニレンサルファイド樹脂（以下「PPS樹脂」と称す）、ポリアミド等の摺動特性に優れた樹脂材料が用いられる。このうち、次の材質とすると、耐熱性、耐摩耗性に優れた軸受となる。すなわち、滑り軸受3は、PPS系樹脂に、四フッ化エチレン樹脂5〜40重量%と、溶解フッ素樹脂3〜20重量%と、芳香族系ポリエステル樹脂、ポリイミド系樹脂、ポリエーテルケトン系樹脂、芳香族系ポリアミド樹脂およびフェノール系樹脂からなる群から選ばれた一種以上の耐熱性合成樹脂5〜30重量%とを必須成分として添加した樹脂組成物からなるものとすることが好ましい。また、更に、ガラス繊維、カーボン繊維、グラファイト等のカーボン類の無機、有機充填材を約3〜18重量部の範囲で、約3〜5重量部ごとに各々を添加しても良い。約3重量部以下では補強効果が期待できず、約18重量部以上では、相手材を損傷することも予想される。このような充填材を樹脂材に混入することにより、荷重たわみ温度等を約 $30\sim 100^{\circ}\text{C}$ 以上とも向上させることができる。

【0015】また、前記充填材の繊維状強化材または粉末状添加剤物性としては、比抵抗がおよそ $10^4\sim 10^6\Omega\cdot\text{cm}$ 程度以下の導電性物質または半導電性物質、また好ましくは、比抵抗が約 $10^4\sim 10^6\Omega\cdot\text{cm}$ 程度以下の導電性物質であることが好ましく、これらは前記配合量と同じ程度か、または約3〜15重量%を別途混合してもよい。

【0016】このような導電性物質または、摺動特性を有する物質としては、例えば、鉄系金属、非鉄系金属、無機系材料などが挙げられ、具体例としては、以下のものが挙げられる。なお、（ ）内には、各々の比抵抗値を示した。

【0017】鉄（約 $9.71\times 10^{-8}\Omega\cdot\text{cm}$ ）、酸化鉄（約 $4\times 10^{-8}\Omega\cdot\text{cm}$ ）、アルミニウム（約 $2.65\times 10^{-8}\Omega\cdot\text{cm}$ ）、カーボン（約 $4\times 10^{-8}\sim 7\times 10^{-8}\Omega\cdot\text{cm}$ ）。

【0018】このなかでも、アルミニウム繊維や炭素繊維等は、導電性、半導電性の特性をもちつつ、補強繊維の役割も担うので好ましい。また、繊維状でない粉末状の上記物質を選び、摺動性を重視してもよい。

【0019】このような導電性物質を前記のような範囲で充填することにより、耐熱性、耐熱性に加えて、導電性を有する軸受構造体とすることができるため、電子写真装置の現像装置または定着装置などのように、帯電装置による帯電の影響による静電気や、各動作部分から発生する静電気を各アース部材を介して取り除くことができる。これによって、軸受摺動部には、静電気によつ

【0020】また、このような軸受構造体に関して、少なくとも隣り合つてすべり合う軸受・ブッシュを、このような導電物質、半導電物質であれば、静電気は各軸受を伝わって最終的に金属等の導電性のハウジングから逃げて静電気を取り除くことができるので、各アース部材等を省略することができ、例えば、静電式複写機の定着装置や現像装置を小型化、軽量化でき、また、コストダウンにもつながる。

【0021】このような導電性、半導電性、微少導電性すべり軸受・ブッシュの体積抵抗率は、 $10^4\sim 10^6\Omega\cdot\text{cm}$ 以下好ましくは $1\sim 10^4\Omega\cdot\text{cm}$ 以下であればよいが、特にこの値でなくともよい。また、この好ましい測定方法は、ASTM D-257であるが、特に限定されるものではない。

【0022】この構成の軸受構造体によると、定着ローラ1は外周に設けられた耐熱樹脂材料のブッシュ8を介して滑り軸受3に滑り接触する。そのため、定着ローラ1がアルミ合金等の旋削品からなるものであっても、その表面のねじ溝状凹凸部によるねじ作用が発生せず、このねじ作用による滑り軸受3や定着ローラ1の摩耗が無くなる。なぜならば、ブッシュは射出成形により製造されるため、その外周は金型のキャビティ表面の転写面になる。キャビティ表面の仕上をケンマおよびラップにて仕上げることにによりブッシュ表面はなめらかな表面が形成されるからである。また、耐熱樹脂材料からなるブッシュ8が介在するために、定着ローラ1から滑り軸受3への熱伝導の断熱効果も有り、温度変動による滑り軸受3のストレスが緩和される。これらにより、滑り軸受3および定着ローラ1の耐久性が向上する。また、ブッシュ8の断熱性より、定着ローラ1から滑り軸受3を介してハウジング4より放熱されることが抑制され、熱損失の防止と、定着性の向上効果も得られる。

【0023】実験例を説明する。図1の実施例の軸受構造体において、次の材質としたものと、図6の構成の比較例につき、摩耗の実験をした。滑り軸受3は、PPS系樹脂材料を用いて成形を行い、試験片を得た。ブッシュ8にはポリアミドイミド樹脂系材料（PAI（アモコ社 トーロン4203））、およびポリイミド樹脂系材料（PI（三井東圧化学社 NEW-TP1））を用いた。これらには、導電性物質、半導電性物質を混入している。尚、ブッシュの材料は、前記滑り軸受材の組成物の各々の耐熱性合成樹脂でもよく、また、PPS樹脂を主成分とするとその以外に前記各々の合成樹脂を主成分として、各々、組成物としても良い。実験は、高温ラジアル試験で行った。試験機にはNTN精密歯研社製の高温ラジアル試験機を用いた。この場合に、表面温度を 220°C に制御したアルミニウム合金材料（A5063、表面粗さ3.2S）製の定着ローラを相手材とし、

た。このブッシュの外周に回転自在にはめた滑り軸受
(内径35、3、外径45、0、巾6 (mm)) を相手材
周面に対して3、5Kgf/cm²の圧力で押圧し、20秒*

*運転、1秒停止の閑欠運転で100時間の試験を行っ
た。その結果を示す。

【0024】

表1

	ブッシュ材質	滑り軸受の摩耗	定着ローラの摩耗
実施例1	PAI	○	○
実施例2	PI	○	○
比較例	ブッシュなし	×	×

【0025】この表から明らかなように、実施例1、2
とも、滑り軸受にも定着ローラにも摩耗はほとんど認め
られなかった。比較例は、定着ローラのねじ作用があり
、摩耗が認められた。なお、表1において、○印およ
び×印は、各々所定以上の摩耗が認められなかった場合
、および認められた場合を示す。滑り軸受3とブッシュ8
との組合せは、特に限定しないが、なるべくなら異質材
を主成分とし若干の硬度の異なる樹脂での組合せのほう
が好ましく、同材質などでは、摺動面の表面状態にも
よるがスティックスリップや、凝着による多少の摩耗の
発生も予想される。また、異質の主成分での滑り軸受3
とブッシュ8との組合せの場合、定着ローラ1の表面温
度は約150℃～約230℃以上、高いものは、瞬間最
高温度は約300℃以上となり、定着ローラ1に直接に
接するブッシュ8は、高温耐熱性を要求されるので、滑
り軸受3よりも耐熱性の高い材料を選ぶことが好まし
い。耐熱性樹脂製の円環部材は、仕様・条件等にもよる
が前記のような温度では、約30℃～60℃程度の耐熱
特性を示すので、滑り軸受3はブッシュ8の耐熱効果
により、保護されることになり、摺動部はローラ表面温
度よりも低く、過熱でない。樹脂成形体の耐熱性や硬度
は、各々の樹脂の配合量、充填材の添加量等によって、
一様に判断はしづらいが、各々の標準品の耐熱性樹脂の
熱的物性値、硬度はおおよそ以下のようである。尚、

() 内のそれぞれの値は前から、ガラス転移温度、融
点、荷重たわみ温度、ロックウェル硬度 (一部ショア硬
さ)、弾性係数、体積固有抵抗の順に記載した。また、
明確な測定点が測定しづらいものや不明なもの、また
熱硬化性樹脂の一部の項目は—として表した。各樹脂
には略称を付記した。

【0026】フェノール樹脂 (PF) (—、—、74～14
4℃、M93～128、1.1～6.8×10⁴ /℃、10¹⁸～1
0¹⁹ Ω・cm)

ポリイミド樹脂 (PI) (—、—、350～360℃、M11
5、0.8～6.6×10⁴ /℃、10¹⁸～10¹⁹ Ω・cm)

10¹⁸ Ω・cm)

ポリアミドイミド樹脂 (PAI) (280～290℃、300
℃、270～282℃、E86～104、0.9～4.1×10⁴ /
℃、0.8×20、3×10¹⁸ Ω・cm)

ポリエーテルイミド樹脂 (PEI) (200～210℃、21
5～217℃、200～210℃、M109、1.4～5.6×10⁴
/℃、10¹⁸～10¹⁹ Ω・cm)

ポリエーテルケトン樹脂 (PEK) (165～170℃、36
5～380℃、168℃、—、—、—)

ポリエーテルエーテルケトン樹脂 (PEEK) (145
℃、335℃、150℃、M98、0.8～6.2×10⁴ /℃、1
0⁵～10¹⁷ Ω・cm)

ポリフェニレンサルファイド樹脂 (PPS) (90℃、23
5～290℃、105～136℃、R123、0.6～6.3×10⁴
/℃、10⁶～10¹⁷ Ω・cm)

4,6-ポリアミド樹脂 (46PA) (78～80℃、290℃、
220℃、R118～121、3～6.5×10⁴ /℃、10¹³ Ω
・cm)

全芳香族ポリエステル樹脂 (POB, LCP) (—、41
2℃、180～355℃、R60～66、0.1～12×10⁴ /℃、
10⁴～10¹⁷ Ω・cm)

四フッ化エチレン樹脂 (PTFE) (—、327℃、55
℃、ショア硬さD50～65、3.9～18×10⁴ /℃、>10¹⁷
Ω・cm)

これらは、ガラス転移温度は、少なくとも、70℃以
上、融点は少なくとも215℃以上 (熱可塑性樹脂)、
構造材の荷重たわみ温度は、少なくとも70℃以上、好
ましいものは150℃以上有している。これらの各々の
異種類の樹脂は、耐熱性、硬度がそれぞれ異なる。組合
せは、仕様・条件、例えば常用温度や瞬間最高温度と融
点、荷重たわみ温度、ガラス転移温度等の耐熱性温度と
で選ぶ。このように、樹脂の耐熱性温度は、仕様・条件
温度よりも高いほうが良く、好ましくは、安全のため仕
様温度より約30℃～60℃以上がよい。摺動材として
は、四フッ化エチレン樹脂や溶融フッ素樹脂等のフッ素

しい材料である。このような樹脂材は、滑り軸受3の内周面やブッシュ8の外周面に形成されていてもよく、ブッシュ8や、滑り軸受3は、図3(B)のように構造材3Aと摺動材3Bとの2種材料の複合成形体であってもよい。摺動材3Bは構造材3Aの円孔に嵌合したスリーブとして形成されている。これは、コスト的には若干不利なようであるが、耐摩耗性に優れる。

【0027】また滑り軸受、ブッシュとも同質材料の樹脂材、または、比較的特性の近似した樹脂材の場合は、摺動面にSPCC、SPCD、SPCE等のSP系鋼板等を、嵌着やクリップの対策として介在させてもよく、またこのような鋼板にニッケル系メッキ、クロム系メッキ等のメッキ処理を施した鋼板であってもよい。

【0028】また、ブッシュ材としては、前記耐熱性樹脂以外に以下のセラミックス系材料の成形体等でもよい。() 内は前から順に最高使用温度、硬度(Hv)、線膨張係数の順に記載した。

アルミナ (酸化アルミニウム) (Al₂O₃)
(1600~1900℃、1200~2300Kgf/cm²、4.6~9.3×10⁻⁶/℃)

ジルコニア (ZrO₂)
(800℃、1200~1500Kgf/cm²、9.5~11×10⁻⁶/℃)

シリカ (石英ガラス)
(1150℃、-、0.5×10⁻⁶/℃)

炭化けい素 (SiC)
(1100~1600℃、2000~2900Kgf/cm²、3.1~5×10⁻⁶/℃)

炭化けい素 (Si₃N₄)
(1400~1500℃、1500~1800Kgf/cm²、1.9~4×10⁻⁶/℃)

サイアロン (Si₃N₄: Al₂O₃: N₂) (Z=0~4、2)
(-、1800~2000Kgf/cm²、2.3~3×10⁻⁶/℃)

窒化アルミニウム (窒化アルミ) (AlN)
(-、1000~1200Kgf/cm²、4.4~5.7×10⁻⁶/℃)

窒化チタン (TiN)
(-、1200~1600Kgf/cm²、-)
炭化タングステン
(-、-、-)

【0029】これらは、超耐熱性であり、耐熱性は樹脂材のほうが比較的に優れるものの、線膨張係数は、樹脂材よりも約1/10程度小さいため、ローラや軸受等とのすきまを比較的小さくしやすく、すきま精度の高い軸受装置を提供することにもつながる。特にブッシュとローラとを嵌合する時には、それぞれの線膨張係数が近いほうが良いので、ブッシュとローラの線膨張係数の差は、Δα=1~1.00%程度以内、好ましくはΔα=1

質をブッシュに適用することで、ブッシュとローラ間のすきまの精度を高くすることができ、使用温度差の大きい高温用軸受に適用してもガタが少なく、また、低温度の各部材にストレスを与えることの少ない高温用軸受装置を提供することができる。

【0030】また、これらのニューセラミックスは、滑り軸受、ブッシュのどちらか一方、または、両方に使用してもよいが、ローラの表面温度が比較的高く難しいブッシュのほうにこれらの材料を選び、軸受材に前記耐熱性潤滑性樹脂を選ぶことが好ましい。なぜなら、セラミックスに比べ、樹脂材は、自己潤滑性を有するため、セラミックスどうしの摺動面よりも摩擦係数が低く、低トルクとなり、また耐熱性もセラミックスよりも改善されるからである。またセラミックスにも潤滑性を与えるために、セラミックス成形体の摺動面に前記潤滑性樹脂をコーティング等により、塗布や含浸させて、少なくともセラミックスの摺動面を、潤滑性樹脂で被覆しても良い。セラミックス系材料のなかでもアルミナは、前記の特性以外に

20 圧縮強さ 1000~450Kgf/cm²
曲げ強さ 5~85Kgf/cm²
ヤング率 2.5~4.8×10⁴Kgf/cm²
破壊靱性 3.0~4.6MN/m^{3/2}
ポアゾン比 0.19~0.26
熱伝導率 0.004~0.1cal/cm·sec·℃
耐衝撃性 180~500℃
比熱 0.17~0.33cal/g·℃

であり、機械的強度、耐熱性、寸法安定性、価格等の点で、比較的、平均して総合的に優れているようである。

材料は、特に限定せず、耐熱性を有するブッシュであれば良いが、前記に記載のそれぞれの材料群の熱的特性、線膨張係数、硬度の範囲の材料が好ましい。

【0031】なお、前記実施例では、滑り軸受3はハウジング4の軸受取付孔に嵌合状態に取付けるようにしたが、図3に示すように滑り軸受3に両側へ延びる取付片3cを設け、取付片3cに設けられた取付孔12に挿通されるねじ部材等でハウジング4に取付けるようにしても良い。また、図4に示すように、ブッシュ8の回転止め手段は、定着ローラ1の端部に形成した平面部13と、ブッシュ8の内径面に形成されて前記平面部13に接する平面部14とで形成しても良い。さらに、ブッシュ8は圧入によって定着ローラ1に回り止め状態に固定しても良く、またブッシュ8を定着ローラ1に対して回り止めせずに、共回り可能としても良い。共回り可能とした場合でも、接触抵抗の小さな滑り軸受3との接触面で主に滑りを生じることになる。それぞれの相対的に滑動する部分のすきまは軸受、ブッシュ等のサイズにもよるが、下記のように設定できる。滑り軸受やブッシュ等の

(1) ハウジング内径寸法

最大: $H_{H_1} = H_1 \{1 + \alpha_1 (T_H - 25)\}$ 最小: $H_{H_1} = H_1 \{1 + \alpha_1 (T_H - 25)\}$

(2) 軸受外径寸法

最大: $S_H = S_1 \{1 + \alpha_2 (T_H - 25)\}$ *

最大:

$$CH_{max} =$$

$$\sqrt{(H_H)^2 \{1 + \alpha_1 (T_H - 25)\}^2 - \{(H_H)^2 - (d_{SH})^2\} \{1 + \alpha_2 (T_H - 25)\}^2} - S_L \{1 + \alpha_2 (T_H - 25)\}$$

最小:

$$CH_{min} =$$

$$\sqrt{(H_L)^2 \{1 + \alpha_1 (T_H - 25)\}^2 - \{(H_L)^2 - (d_{SL})^2\} \{1 + \alpha_2 (T_H - 25)\}^2} - S_H \{1 + \alpha_2 (T_H - 25)\}$$

【0033】ここで、

 H_H : ハウジングの内径最大寸法 H_L : ハウジングの内径最小寸法 S_H : 軸の外径最大寸法 S_L : 軸の外径最小寸法 d_{SH} : 軸受内径最大寸法 (25℃) d_{SL} : 軸受内径最小寸法 (25℃) α_1 : T_H ℃におけるハウジング材の線膨張係数 α_2 : T_H ℃における軸材、ブッシュ材の線膨張係数 α_3 : T_H ℃における軸受材の線膨張係数

代表的な材料の線膨張係数

鋼: 約 $0.9 \sim 1.2 \times 10^{-6} / ^\circ\text{C}$ アルミニウム: 約 $2.2 \sim 2.4 \times 10^{-6} / ^\circ\text{C}$ ステンレス鋼: 約 $1.7 \sim 1.8 \times 10^{-6} / ^\circ\text{C}$

なお、各樹脂材料の線膨張係数は、前記のとおりである。

また、最小隙間は、無潤滑油状態等で用いる場合、発熱の影響を少なくするため、軸径やブッシュ径の約2

〜7/1000程度以上の隙間を持たせても良い。摺動部分は、無潤滑油の状態でもよいが、摺動部分の相手材へ転移膜が形成されるまでの摺動初期摩擦を少しでも低減させ、また軸受の長寿命化のために、前記耐熱性グリースを摺動面に回転トルクが低減しない程度に、例えば約0.1〜1グラム程度の少量を塗布しても良い。定着装置は、乾式とオイル塗布の湿式があり、装置に通紙してトナーを紙に定着させるので、定着装置に本発明を適用する場合は、特に乾式の定着装置では紙が汚れる可能性を無くすために、耐熱性グリースは塗布しなくても良いし、またグリースが少なくても定着ローラの通紙部分に付着しないように、例えば図1(B)のように定着ローラ1等の回転軸や、滑り軸受、ブッシュ等の回転摺動部にグリースのせき止め用の例えばフランジ8bや止り溝8cの形成を必要としない。

*最小: $S_{H_1} = S_1 \{1 + \alpha_1 (T_H - 25)\}$

(3) 運転隙間

【0032】

【数1】

から与えられた電気信号によって記録パターンを感光体等の媒体上に形成し、この媒体上に形成された電気量のパターンを可視的なパターンに変換する種々の方式を採用したプリンタにも適用できることは勿論である。そのようなプリンタの方式としては、電子写真方式、インクジェット方式、感熱方式、光プリンタ方式、電子記録方式などが挙げられる。前記した電子写真方式の種類としては、カーボン方式、光・電荷注入法、光分極法、光起電力法、電荷移動法、電解電子写真法、静電潜像写真法、光電気泳動法、サーモプラスチック法が挙げられる。また、光プリンタとしては、レーザープリンタ、LED(発光ダイオード)プリンタ、液晶シャッタープリンタ、CRTプリンタが挙げられる。また、電子記録方式としては、静電記録方式、通電記録方式、電解記録方式、放電記録方式が挙げられ、更に直接法、間接法等がある。またこれら静電記録法等で、油等を塗布する湿式、これに対する乾式等の方式がある。

【0035】具体的には、トナー像転写式の乾式静電複写機や湿式静電複写機、レーザービームプリンタ(LBP)、液晶シャッター(LCD)プリンタ、ファクシミリ用プリンター等、PPC、発光ダイオード(LED)、銀塩写真式によるプリンタ(CRT)等のプリンター等の印刷機などといった画像形成装置の全般を指す概念である。

【0036】また、この発明でいう軸受構造は、給紙部、感光部、定着部、排紙部など、その用途部位は特に限定されないが、前記各々射出成形可能な熱可塑性樹脂の優れた耐熱性を適用すれば、定着部なかでも加圧ローラに加え高温で使用される定着ローラに適用でき、しかも射出成形可能な耐熱性樹脂なので、本発明の複雑な形状(図2〜図4参照)でも容易に成形でき、生産性の点で好適といえる。本発明の軸受構造は、本発明の軸受構造に適用可能である。

【発明の効果】この発明の加熱定着装置等の高温用軸受構造は、滑り軸受と定着ローラ等の回転体との間に、耐熱材料からなるブッシュを介在させ、このブッシュと滑り軸受との間で滑り接触させるようにしたため、定着ローラの表面で滑り接触させるものと異なり、定着ローラのいわゆるおじ作用による滑り軸受や定着ローラの摩耗が防止され、かつ滑り軸受の温度変動によるストレスが緩和され、これらのため滑り軸受や定着ローラ等の回転体の耐久性が向上する。

【図面の簡単な説明】

【図1】(A)はこの発明の一実施例にかかる軸受構造を応用した加熱定着装置の部分破断正面図、(B)はその一部の拡大断面図である。

【図2】同実施例における定着ローラ、ブッシュ、および*

*び滑り軸受の関係を示す分解斜視図である。

【図3】(A)は他の実施例における滑り軸受を示す斜視図、(B)はさらに他の実施例における滑り軸受を示す斜視図である。

【図4】さらに他の実施例における定着ローラとブッシュとの関係を示す分解斜視図である。

【図5】従来例の断面図である。

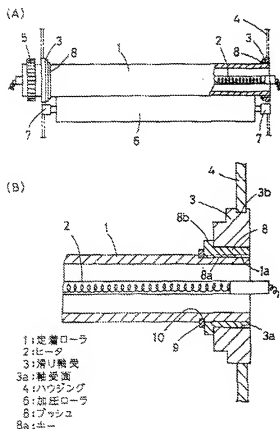
【図6】他の従来例の断面図である。

【図7】さらに他の従来例の断面図である。

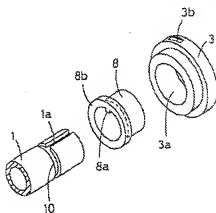
【符号の説明】

1…定着ローラ、2…ヒータ、3…滑り軸受、3a…軸受面、4…ハウジング、6…加圧ローラ、8…ブッシュ、8a…キー

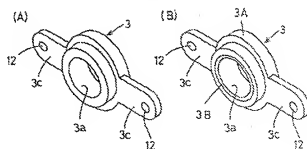
【図1】



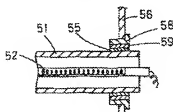
【図2】



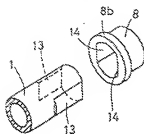
【図3】



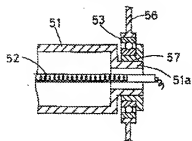
【図7】



【図4】



【図5】



【図6】

